**BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND** 

Int. Cl.:

.F 01 i, 1/08 F 02 b, 53/04



Deutsche Kl.:

14 d, 1/08 46 a, 53/04

Offenlegungsschrift 1576 255

Aktenzeichen: P 15 76 255.7 (D 51932)

Anmeldetag:

2. Januar 1967

Offenlegungstag: 9. April 1970

Ausstellungspriorität:

Unionspriorität

**10** 

2

Ø

(

Datum:

Land:

Aktenzeichen: •

Bezeichnung: Hub- und Kreiskolben-Verbrennungsmotore mit hohem Wirkungsgrad

Zusatz zu:

Ausscheidung aus:

Anmelder: Dörflein, Ernst, 8720 Schweinfurt

Vertreter:

Als Erfinder benannt: Erfinder ist der Anmelder **6** 

Benachrichtigung gemäß Art. 7 § 1 Abs. 2 Nr. 1 d. Ges. v. 4. 9. 1967 (BGBl. I S. 960): 23. 5. 1969

Ernst Dörflein, 872 Schweinfurt, Theuerbrünnleinsweg 57

Hub- und Kreiskolben-Verbrennungsmotore mit honem Tirkungsgrad.

Hub- und Kreiskolben-Verbrennungskraftmaschinen werden als Ottomotore und als Dieselmotore gebaut. Als Ottomotore arbeiten sie · mit Fremdzündung und einem Verdichtungsverhältnis von etwa 7,5 bis 11: 1, Dieselmotore haben Selostsündung und ein Verdichtungsverhältnis von etwa 20 : 1. Der maximal erreichbare Wirkungsgrad beträgt für Ottomotore rund 30 %, für Dieselmotore rund 50 %. Die Verluste setsen sich aus den Wärmeabstrahlungsund Notorkühlungsverlusten, den Auspuffverlusten sewie den Reibungs- und Steuerungsverlusten susammen. Sie sind durch die Arbeitsweise der beiden Systeme bedingt und können bei gleicher Arbeitsweise mur durch die Erhältung des Verdichtungsverhältnisses vermindert werden, de die grössere Verdichtung mit der entsprechend höheren Kompressionswürme ein den Wirkungsgrad bestimmendes stärkeres Temperaturgefälle swischen Anfang und Ende des Arbeitstaktes bedingt. Der Erhöhung der Verdichtung sind aber Grenzen gesetzt, und swar beim Ottomotor durch die Selbstzündung des Benzin-Luft-Gemisches bei hoher Kompressionswarme, beim Discelmotor durch die sehr hohe Druckbelastung des Materials bei einem Veruichtungsverhältnis über 20: 1. So süssen die zur Erzielung guter Leistungen und Wirkungsgrade höher als etwa 8: 1 verdichteten Ottomotore bereits den als "Super-. benzin\* bezeichneteu Kraftstoff mit besonders hoher Oktansahl , verwenden, um Selbstsündungen zu vermeiden.

DAD CRIGINAL

Bei diesen Stand der Technik kann der Wirkungsgrad der Ottound Dieselmotore unter Beibehaltung der traditionellen Arbeitsverfahren nur noch unwesentlich verändert werden. Deshalb hat sich seit Jahren zwar die sogenannte Literleistung der Motore, aber nicht im gleichen Verhältnis deren Wirkungsgrad erhöht. Die Erfindung ermöglicht eine wesentliche Erhöhung der nach dem heutigen Stand der Tecnnik erzielbaren Wirkungsgrade und damit die Schaffung wirtschaftlicherer Motore mit nieurigerem Kraftstoffverbrauch. Sie ist für Hub- und Kreiskolbenkotore zu verwenden. Die Errindung betrifft die Steuerung des Luft- beziehungsweise Gasgemischeinlasses und des Verbrehnungsgasauslasses bei gleichzeitiger Erhöhung des Kompressionsverhältnisses. Alle bisherigen Verbrennungsmub- und -kreiskolbenmotore sind so konstruiert, dass die Zylinder möglichst 100prosentige Fillungen, bei Mochleistungenstoren unter Inanspruchnahme von Hilfsmitteln sogar Oberladungen erhalten. Die Nachteile sind schlechte Ausmitsung der Gasexpansion, hohe Abgasverluste: durch hohe. Gastemperatur mit entsprechendem Gasdruck im Zeitpunkt des Gesenstrittes bei Beendigung des Arbeitstaktes, hohe Motorkühlverlaste und niedriger Wirkungsgrad der Notore. Bei der Erfindung werden die Zylinder durch die Änderung der Einlass-Steuerseiten nur zur Hälfte ihres Hub- oder Kammervolumens mit Verbrennungsluft beziehungsweise Kraftstoff-Luft-Gemisch gefüllt. Gleichzeitig wird das Verdichtungsverhaltnis gegenüber der normalen Motorausführung auf das Doppelte erhöht, sodass es, auf das Hubyolumen besogen, etwa 15 bis 22 : 1 beim Ottomotor und etwa 40 : 1 teim Dieselmotor betragen wurde. Da die Zylinder jedoch nur halb gefüllt sind, entspricht dies in Wirklichkeit

009815/0893

wieder den normalen Verdichtungsverhältnissen von 7,5 bis 11: 1 bei Ottomotoren und 20 : 1 bei Dieselmotoren. Der auf die Verdichtung der halben Füllung folgende Arbeitstakt erstreckt sich wicht mir auf den halben Hubweg (entsprechend der halben Zylinderfüllung), sondern auf den ganzen Hubweg vom oberen bis zum unteren Totyunkt. Daduren ist es erstmals aöglich, die endliche aadehnung der vor dem Arbeitstakt bis zur Grenze des Köglichen Wordichteten Verbrennungsgase eines mit Vollast laufenden Noors um rund 100 ≸ zu erweitern und dadurch die Expansion der Verbrennungsgase stärker als bei den bisnerigen Arbeitsverlahren auszumutzen. Durch die zusätzliche Expansion werden die Verbrennungsgase stärker entspannt und der sonst zu Begian des Casquetrittes vorhandene Druck sowie die hohe Abgastemperatur wirden wesentlich vermindert. Die mittlere Gastemperatur zwigenen Ansaugen und Ausstossen der Gase ist wegen des stürkeren Memperaturgefälles während des Arbeitstaktes niedriger als bei der nerkömmlichen Arbeitsweise und der Motor auss deshalb nicht so stark gekühlt werden. Da der Virkungsgrad von dem durch die Arbeitaleistung verursachfen Temperatur- und Druckgefälle bestimmt wird, muss durch die Erfindung mit ihren Auswirkungen auf das Temperatur- und Druckgefälle zwangsläufig ein höherer Firkungsgrad erzielt werden. Der Leistungsgewinn ergibt sich aus der Gasexpansion in der sweiten Hubhalfte des Arbeitstaktes (die erate Hubhalfte entspricht der halben Zylinderfüllung), den geringeren Abgasverlusten durch niehrigeren Gasoruck und niedrigere Gastemperatur im Zeitpunkt des Gasaustrittes und aus den Maineren Motorkühlungsverlusten. Der Kraitstoffverbrauch sinkt durch die halbe Füllung, die Motorleistung ist jedoch höher, als sie der halben Füllung entsprechen würde. Die Abgase haben durch

009815/0993

die vergleichsweise längere Verbrennung und Expansion weniger unverbrannte Bestandteile. Daneben besteht die Möglichkeit, die Verbrennung mit Luftüberschuss vorzunehmen, ohne die Überhitzung des Motors befürchten zu müssen, da, wie oben erwähnt, die mittlere Gastemperatur niedriger ist als bei den bisherigen Motoren. Die Verbrennung mit Luftüberschuss ist aber gleichbedeutend mit einer Verbesserung der Verbrennung. Daraus ergibt sich für die Erfindung ausser ihrer Bedeutung für die Erzielung eines behen Wirkungsgrades ihre weitere Bedeutung als Verfahren zur Reinhaltung der Luft dienen, erübrigt sich, wenn durch die Anwendung der Erfindung eine entsprechend gute Verbrennung gewährleistet ist.

Miglichkeiten. Im einen Fall wird das Gas über den ganzen Kolbenhub angesaugt und während des Kompressionsnubes die suviel angesaugte halbe Füllung wieder aus dem Zylinder gedrückt, im anderen Fall wird das Gas nur über den halben Kolbenhub angesaugt.

Verwirglichung der Erfindung bei den verschiedenen Motorarten:
1.) Ventilgesteuerte Viertaktmotore

a) Der Kompressionsraum wird auf 50 % seiner normalen Größse verkleinert, damit trotz halber Zylinderfüllung das angesaugte Gas auf das gewünschte, normale Verhältnis verdichtet wird. Das Einlassventil schliesst nach etwa 270 Kurbelwellenumdrehung, wenn der Kolben nach vollem Ansaughub nit dem noch offenen Einlassventil bereits die Hälfte des Verdichtungshubes ausgeführt hat und das für die halbe Füllung zuviel angesaugte Gas wieder aus dem Zylinder in

009815/0893

die Ansaugleitung zurückgedrückt wurde. Die im Zylinder verbleibende halbe Füllung wird mit Hilfe des verleinerten Kompressionsraumes während der zweiten Hälfte des Verdichtungshubes auf das normale Verhältnis komprimiert. Im folgenden Arbeitstakt hat das Gas die Möglichkeit der verlängerten Expansion, da das Auslassventil erst im unteren Totpunkt (nach 180 Kurbelwellenumdrehung) öffnet und das Gas sich auf das Doppelte seines Ansaugvolumens ausdehnen kann. Das in die Ansaugleitung zurückgedrückte Gas wird dort von dem gerade ansaugenden anderen Zylinder aufgenommen.

b) Das Einlassventil schliesst bereits nach etwa 100 Kurbelwellenumdrehung des Ansaugtaktes, wenn der Zylinder halb gefüllt ist. Die Verdichtung auf das normale Verhältnis und die erweiterte Expansion entsprechen dem unter a) gesagten.

Das unter a) beschriebene Verfahren hat den Vorteil, dass die gewünschte Zylinderfüllung auch im höchsten Drehzahlbereich erreicht wird.

- 2.) Ventillose Viertaktmotore (Wankel-Kreiskolbenmotore)

  Das Prinzip der halben Füllung, der Kompression auf das normale Verdichtungsverhältnis trotz halber Füllung und der erweiterten Gasexpansion entspricht dem unter 1.) gesagten. Die halbe Füllung wird dadurch erreicht, dass
  - Ansaugkammer die zuviel angesaugte Füllung aus der Kompressionskammer in die Ansaugkammer zurückgedrückt wird,
    bis sich nur noch die halbe Füllung in der Kompressions-

kammer befindet und der sich drehende Kolben den Überströmkanal abdeckt, um weiteres Überströmen zu verhindern

b) durch genau abgestimmte Form und Platzierung der Gaseintrittsöffmung in der Ansaugkammer nur die halbe Füllung angesmugt werden kann, bis der sich drehende Kolben die Ansaugöffnung schliesst. In diesem Fall entfällt der unter a) beschriebene Überströmkanal

Die Verwendung des Überströmkanals bietet die grössere Gewähr für die richtige Kammerfüllung auch im höchsten Drehzahlbereich.

## 3.) Zweitaktmotore

Zur Erzielung der halben Füllung und der erweiterten Gasexpansion ist eine zusätzliche Gassteuerung erforderlich, damit der Überströmkanal für Frischgas, der auf etwa halbem
Weg zwischen oberem und unterem Totpunkt liegen muss, während des vollen Arbeitshubes geschlossen bleibt und erst
während des begonnenen Kompressionshubes den Gaswechsel ermöglicht. Der Anslasskanal wird so gesteuert, dass er kurz
vor dem unteren Totpunkt öffnet und erst nach dem Gaswechsel
während des Kompressionshubes wieder schliesst. Dadurch hat
der Hotor von 0 - 180 ° (vom oberen bis zum unteren Totpunkt) Arbeitstakt, von 180 - 270 ° Auslasstakt, bei 270 °
Frischgaseinlass und von 270 - 360 ° Kompressionstakt.

Patentanspruch

Hubkelbenverbrennungsmotor mit hohem Wirkungsgrad, ventilgesteuert, im Viertaktverfahren arbeitend, gekennzeichnet durch die gleichzeitige Anwendung der folgenden Merkmale:

- a) Das Einlassventil ist vom oberen Totpunkt bis zu etwa 270 <sup>0</sup> Kurbelwellenumdrehung geöffnet und schliesst erst, wenn der Kolben nach vollem Ansaughub den halben Verdichtungshub mit noch offenen Einlassventil ausgeführt hat und dabei soviel Gas in die Ansaugleitung zurückgedrückt hat, dass der Zylinder nur halb gefüllt ist.
- b) Der Kompressionsraum ist auf 50 % seines aus dem Rubraum des Zylinders errechneten Volumens verkleinert,
  sodass theoretisch ein Verdichtungsverhältnis von 15 22 : 1 bei Ottomotoren und etwa 40 : 1 bei Dieselmotoren vorliegt, die halbe Zylinderfüllung jedoch nur in
  dem für ganze Zylinderfüllungen üblichen Verdichtungsverhältnis von 7,5 11 : 1 bei Ottomotoren beziehungsweise etwa 20 : 1 bei Dieselmotoren verdichtet wird.
- c) Die Verdichtung der nalben Füllung wird in der zweiten Hälfte des Kompressionshubes zwischen 270 360 ° Kurbelwellenumdrehung ausgeführt.
- d) Der Arbeitstakt erstrekt sich auf den gunzen Kolbenhub (= 180 0 Kurbelwellenundrehung) und ist deshalb doppelt so lang wie der gemäss c) mit halbem Hub ausgeführte Verdichtungstakt.
- e) Die Expansion der Verbrennungsgase ist durch die Ausdehnung der halben Zylinderfüllung auf das ganze Hubvolumen des Zylinders um 100 % erweitert. Die Ausdehnung der Ver-

001815/0893

brennungsgase nuf das Doppelte ihres Ansaugvolumens hat stärkeres Temperaturgefälle, niedrigere Abgastemperatur, geringeren Abgasdruck, kleineren Auspuffverlust, kleineren Motorkühlverlust und höheren Wirkungsgrad zur Folge.

- 2.) Anspruch nach 1.), dadurch gekennzeichnet, dass die halbe Zylinderfüllung durch Schliessen des Einlassventiles nach halbem Ansaughub, also nach etwa 100 Ckurbelwellenumdrehung statt nach 270 cemäss 1.) a), erzielt wird.
- 5.) Drehkolbenverbrennungsmoter mit honem Wirkungsgrad, ventillos, im Viertaktverfahren arbeitend, gekennzeichnet durch die gleichzeitige Anwendung der folgenden Merkmale:
  - a) Ein Überströmkanal verbindet die Kompressionskammer mit der Ansaugkammer. Seine in der Kompressionskammer liem gende Öffnung wird durch den Drehkolben verschlossen, wenn während des Verdichtungstaktes soviel Frischgas aus der Kompressionskammer in die Ansaugkammer surückgedrückt wurde, dass die Kompressionskammer nur noch mit der Hälfte ihres vollen Kammervolumens gefüllt ist.
  - b) Der Verbremungsraum ist auf 50 % seines aus der KammerErösse errechneten Volumens verkleinert, sodass theoretisch ein Verdichtungsverhältnis von 15 22 : 1 bei
    Ottomotoren und etwa 40 : 1 bei Dieselmotoren vorliegt,
    die halbe Kammerfüllung jedoch nur in dem für ganze
    Kammerfüllungen üblichen Verdichtungsverhältnis von
    7.5 11 : 1 bei Ottomotoren beziehungsweise etwa 20 : 1
    bei Dieselmotoren verdichtet wird.
  - c) Die Verdichtung der halben Füllung wird in der sweiten

Hälfte des Kompressionstaktes ausgeführt.

- d) Der Arbeitstakt erstreckt sich über einen ganzen Takt und ist deshalb doppelt so lang wie der gemäss c) in einem halben Takt ausgeführte Verdichtungstakt.
- e) Die Expansion der Verbrennungsgase ist durch die Ausdehnung der halben Füllung auf das ganze Kammervolumen
  um 100 % erweitert. Die Ausdehnung der Verbrennungsgase
  auf das Doppelte ihres Ansaugvolumens hat stärkeres Temperaturgefälle, niedrigere Abgastemperatur, geringeren
  Abgasdruck, kleineren Auspuffverlust, kleineren Motorkühlverlust und höheren Wirkungsgrad zur Folge.
- 4.) Anspruch nach 3.), dadurch gekennzeichnet, dass zur Erzielung der halben Füllung die Gaseinlassöffnung an jener Stelle der Ansaugkammer liegt, an der sie vom Drehkolben während
  des Ansaugtaktes verschlossen wird, wenn die Hälfte des Kammervolumens mit Frischges gefüllt ist. Der Überströmkanal
  entfällt in diesem Fall.
- 5.) Zweitakthubkolbenverbrennungsmotor mit hohem Wirkungsgrad, gekennzeichnet durch die gleichzeitige Ammendung der folgenden Merkmale:
  - a) Eine Gasateuerung beeinflusst die Öffnungszeiten des Gasauslasskanals und des Frischgasüberströmkanals.
  - b) Der Gasauslasskanal ist auf Grund seiner Form und Lage in der Zylinderwand von etwa 90 ° 270 ° Kurbelwellenumdrehung offen. Er wird aber durch die Gasateuerung so
    beeinflusst, dass der Gasaustritt erst ab etwa 180 ° im
    unteren Totpunkt erfolgen kann.
  - c) Der Frischgasüberströmkanal ist auf Grund seiner Lage

in der Zylinderwand sowahl bei etwa 90 als auch kurs vor 270 Ehrbelwellenumdrehung offen. Die susützliche Gasstauerung gestattet jedoch nur bei 270 den Frischgaseintritt mit gleichzeitigem Ausschub der restlichen Verbrennungsgase. Der Zylinder wird durch den Gaswechsel bei 270 mur mit halbem Aubvolumen gefüllt.

- d) Der Kompressionsraum ist auf 50 % seines aus dem Hubraum des Zylinders errechneten Volumens verkleinert,
  sodass theoretisch ein Verdichtungsverhältnis von 15 22 : 1 bel Ottomotoren und etwa 40 : 1 bei Dieselmotoren vorliegt, die halbe Zylinderfüllung jedoch nur in
  dem für ganze Zylinderfüllungen üblichen Verdichtungsverhältnis von 7,5 11 : 1 bei Ottomotoren beziehungsweise etwa 20 : 1 bei Dieselmotoren verdichtet wird.
- e) Die Verdichtung der halben Füllung erfolgt in dem halben Mub zwischen 270 360 Curbelwellenumdrehung.
- f) Der Arbeitstakt erstreckt sich auf den ganzen Kolbenhub von 0 - 180 d Kurbelwellenumdrenung und ist deshalb deppelt so lang wie der mit halbem Hub ausgeführte Verdichtungstakt.
- g) Die Expansion der Verbrennungsgase ist durch die Ausdehmung der halben Zylinderfüllung auf das ganze Hubvolumen des Zylinders um 100 f erweitert. Die Ausdehnung der Verbrennungsgase auf das Doppelte ihres Ansaugvolumens bringt stärkeres Temperaturgefälle, niedrigere Abgastemperatur, geringeren Abgasdruck, kleineren Auspuffverlust, kleineren Motorkühlverlust und hat höheren Virkungsgrad zur Folge.

## This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

| Defects in the images include but are not limited to the items checked: |
|---|
| ☐ BLACK BORDERS   |
| ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES                                 |
| ☐ FADED TEXT OR DRAWING   |
| ☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING                                  |
| ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES   |
| ☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS                                  |
| GRAY SCALE DOCUMENTS  |
| ☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT                                   |
| REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY                   |
| OTHER:  |

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.